

Filière SMI-SM  
Section A

Travaux dirigés de Mécanique du Solide  
Série-4

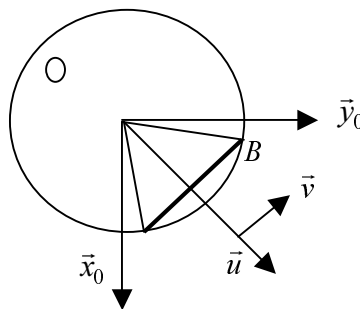
**Exercice 1 : Mouvement d'une barre dans un cercle fixe**

Dans un repère fixe orthonormé direct galiléen  $R_0 = (O; \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  où  $\vec{Ox}_0$  désigne la verticale descendante, on considère un cercle fixe (C) d'équations  $z = 0$  et  $x^2 + y^2 = R^2$ . Les extrémités d'une barre (AB) homogène, pesante, de longueur  $2a < 2R$ , de masse  $m$  et de centre d'inertie  $G$ , se déplacent sans frottement sur (C).

On pose  $2\alpha = (\vec{AO}, \vec{OB})$ ,  $\vec{OG} = R \cos \alpha \vec{u}$ ,  $\vec{v} = \vec{z}_0 \wedge \vec{u}$ ,  $\theta = (\vec{Ox}_0, \vec{Ou})$  et  $g$  l'intensité de la pesanteur.

On définit deux autres repères orthonormés directs :  $R' = (O; \vec{u}, \vec{v}, \vec{z}_0)$  obtenu à partir de  $R_0$  par une rotation d'angle  $\theta$  autour de l'axe  $\vec{Oz}_0$  et  $R_S = (G; \vec{u}, \vec{v}, \vec{z}_0)$  obtenu à partir de  $R'$  par une translation de vecteur  $\vec{OG} = R \cos \alpha \vec{u}$ .

- 1- Déterminer le vecteur rotation instantanée  $\vec{\omega}(R_S/R_0)$ , de (AB) par rapport à  $R_0$ .
- 2- En appliquant le théorème du moment dynamique déterminer l'équation du mouvement de la barre (AB). Evaluer  $\theta(t)$  pour de faibles valeurs de  $\theta$ .
- 3- Calculer explicitement  $\vec{R}_A$  et  $\vec{R}_B$  en fonction de  $a$ ,  $\alpha$ ,  $R$  et  $\theta$ . On évaluera  $\vec{R}_A$  dans la base  $(\vec{u}_1, \vec{v}_1, \vec{z}_0)$  défini par  $\vec{OA} = R \vec{u}_1$ ,  $\vec{v}_1 = \vec{z}_0 \wedge \vec{u}_1$  et  $\vec{R}_B$  dans la base  $(\vec{u}_2, \vec{v}_2, \vec{z}_0)$  défini par  $\vec{OB} = R \vec{u}_2$ ,  $\vec{v}_2 = \vec{z}_0 \wedge \vec{u}_2$ .

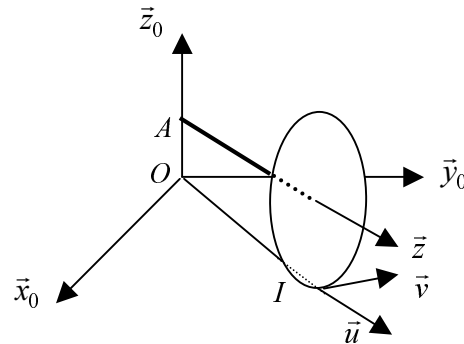


**Exercice 2: Mouvement d'un disque lié à une tige sur un plan**

On considère le système mécanique ( $S = T \cup D$ ) (voir figure) formé d'une tige ( $T = AC$ ) homogène, de centre  $G_1$ , de longueur  $2\ell$  de masse  $m_1$  articulée au centre  $C$  d'un disque homogène ( $D$ ) de rayon  $a$  et de masse  $m_2$ . La tige ( $AC$ ) est liée perpendiculairement à l'axe rigide  $Oz_0$  du repère fixe  $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  et au centre d'inertie  $C$  du disque. Le disque reste toujours en contact ponctuel au point avec le plan  $(x_0Oy_0)$ . Soit  $R(O, \vec{u}, \vec{v}, \vec{z}_0)$  un repère orthonormé direct lié au disque tel que :

$$\vec{u} = \frac{\vec{AC}}{\|\vec{AC}\|}.$$

On pose  $\vec{R}_I = X_I \vec{u} + Y_I \vec{v} + Z_I \vec{z}_0$  et  $\vec{R}_A = R_1 \vec{u} + R_2 \vec{v} + R_3 \vec{z}_0$  les réactions respectivement au points  $I$  et  $A$  et on note par  $f$  le coefficient de frottement développé au point de contact  $I$ .



### Cinématique

- 1- Paramétrer le système et donner la vitesse instantanée de rotation,  $\vec{\omega}(D/R_0)$ , du disque par rapport à  $R_0$ .
- 2- Déterminer la vitesse et l'accélération d'un point  $M$  lié au disque.  
En déduire la vitesse de glissement,  $\vec{v}_g$ , du disque ainsi que son accélération au point de contact  $I$ .
- 3- Montrer que si  $\vec{v}_g=0$ , l'accélération du point  $I$  est perpendiculaire à  $AI$ .
- 4- Donner l'expression de l'invariant vectoriel du torseur cinématique du disque.  
En déduire dans le cas de non glissement,  $\vec{v}_g=0$ , l'axe instantanée de rotation du torseur cinématique du disque.

### Cinétique

- 1- Déterminer le torseur cinétique du disque ( $D$ ) au point  $G$
- 2- Déterminer le torseur cinétique de la tige ( $T$ ) au point  $A$
- 3- Déterminer l'énergie cinétique du système

### Dynamique

- 1- En appliquant le théorème du moment dynamique au point  $A$  établir l'équation du mouvement
- 2- Donner l'expression de  $\dot{\psi}(t)$  en fonction de la vitesse de glissement  $v_g$  sachant qu'à l'instant  $t=0$   $\dot{\psi}(0) = \dot{\psi}_0$ .
- 3- A partir des lois de frottement déduire l'expression des composantes  $X_I$ ,  $Y_I$ , et  $Z_I$  de la réaction au point de contact  $I$ .
- 4- En appliquant le théorème de la résultante dynamique déterminer en fonction des paramètres du système la réaction au point  $A$ .
- 5- Que peut-on dire des réactions  $\vec{R}_I$  et  $\vec{R}_A$  si le disque roule sans glissement ( $v_g=0$ ). Quelle est dans ce cas la nature du mouvement.
- 6- Dans le cas du roulement sans glissement, déterminer la nature du mouvement du système à partir du théorème de l'énergie cinétique sachant que la liaison au point  $C$  est parfaite.

### Exercice 3: Mouvement d'un disque sur un plan en rotation

Un disque circulaire homogène ( $D$ ) de centre  $C$ , de rayon  $2a$ , de masse  $m$ , repose par un point  $I$  de sa circonférence en mouvement sur un plan  $\Pi$  horizontal. Le plan  $\Pi$  est animé d'une rotation uniforme de vitesse angulaire  $\omega > 0$ , autour d'une verticale fixe  $Oz_0$ ; le point  $O$  est situé dans le plan  $\Pi$ . Au contact du disque ( $D$ ) et du plan  $\Pi$  se développe, un frottement de coefficient constant  $f$ ; les frottements de roulement et de pivotement sont négligés. L'axe du disque est assujéti par un dispositif convenable de masse négligeable, à rencontrer l'axe  $Oz_0$  en un point fixe  $K$ ; la distance  $KG = \ell$  est constante. On pose  $OI = \rho$  et  $OK = h$ , et on suppose ( en perçant

éventuellement le plan  $\Pi$  d'un trou permettant le passage de l'axe du disque) que  $h$  peut être positif, négatif ou nul.

On désignera par  $R_0(O, x_0, y_0, z_0)$  un trièdre fixe orthonormé ;  $Oz_0$  est orienté vers le haut. On  $R_G(G, x, y, z)$  un trièdre mobile orthonormé lié au disque ;  $Gz$  est orienté suivant  $KG$ . On repère le disque par les angles d'Euler  $\psi, \theta, \varphi$  du trièdre  $R_G$  par rapport au trièdres  $R_0$ . On utilisera les trièdres intermédiaires d'Euler  $R_1$  et  $R_2$  ;  $R_1$  a pour axes  $OX_1, OY_1, Oz_0$ ,  $OY_1$  étant porté par  $IO$  et orienté de  $I$  vers  $O$ ,  $OX_1$  est parallèle à la tangente au disque  $Iu$  ;  $R_2$  a pour axes  $GXYZ$ ,  $GX$  étant parallèle à  $Iu$ .

On désigne par  $X_i, Y_i, Z_i$  les composantes dans  $R_1$  de la réaction du plan  $\Pi$  sur le disque. On suppose que le disque est amené, sans vitesse initiale au contact du plan  $\Pi$ .

1- Donner l'expression de  $h$  et  $\rho$  en fonction de  $\theta$  et  $\ell$ .

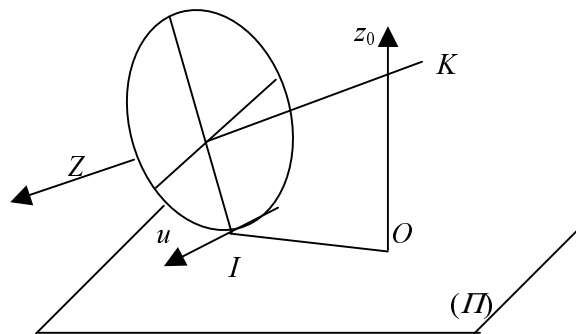
2- Calculer la composante  $v$  sur l'axe  $Iu$  de la vitesse absolue du point  $I$  appartenant au disque et la composante  $u$  sur l'axe  $Iu$  de la vitesse de glissement du disque par rapport au plan  $\Pi$ .

3- Ecrire les théorèmes généraux de la mécanique au point  $K$  ; calculer  $\dot{\psi}$  et  $\dot{\varphi}$  en fonction de  $v$ .

4- Ecrire dans l'hypothèse du glissement les lois des actions de contact au point  $I$ . En déduire que, après l'instant où le glissement s'est annulé, le mouvement est un roulement sans glissement.

5- Considérons la fonction  $v$  comme inconnue principale, former une équation différentielle vérifiée par la fonction  $v(t)$ . Intégrer cette équation et discuter l'allure du mouvement dans chacun des trois cas  $h > 0$ ,  $h = 0$  et  $h < 0$ .

6- Montrer que dans la phase de roulement sans glissement l'énergie cinétique reste constante.



### Exercice 5: Mouvement d'un disque à l'intérieur d'un cerceau

Soit  $Ox_0$  l'axe descendant du référentiel absolu  $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  et soient  $R_1(A, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z}_0)$  et  $R_2(B, \vec{u}, \vec{v}, \vec{z}_0)$  deux repères orthonormés directs liés respectivement au cerceau  $C_1$  et au cerceau  $C_2$

sachant que  $\vec{x} = \frac{\vec{OA}}{\|\vec{OA}\|}$  et  $\vec{u} = \frac{\vec{AB}}{\|\vec{AB}\|}$ . On note par  $\theta = (\vec{x}_0, \vec{x})$  et  $\varphi = (\vec{x}_0, \vec{u})$  ; et par  $\psi$  l'angle que fait un point  $P$  du cerceau  $C_2$  avec l'axe  $Ox_0$ .

1- Déterminer la position du centre d'inertie  $A$  du cerceau  $C_1$  et du cerceau centre d'inertie  $B$  du cerceau  $C_2$  dans la base du repère  $R_1$  et donner les vecteurs instantanés de rotation de  $C_1$ ,  $\vec{\omega}(C_1/R_0)$ , et de  $C_2$ ,  $\vec{\omega}(C_2/R_0)$ , par rapport à  $R_0$ .

2- Calculer la vitesse du point de contact  $I_1$  de  $C_1$  par rapport à  $R_0$ ,  $\vec{V}(I_1 \in C_1/R_0)$ .

3- Calculer la vitesse du point de contact  $I_2$  de  $C_2$  par rapport à  $R_0$ ,  $\vec{V}(I_2 \in C_2/R_0)$ .

3- Déterminer la vitesse de glissement au point de contact  $I$  des deux cerceaux. Déduire, à partir de la condition de roulement sans glissement une première équation de mouvement qui lie les paramètres du système.

4- Déterminer le torseur dynamique du cerceau  $C_2$  au point  $B$ .

- 5- En appliquant le théorème du moment dynamique au cerceau  $C_2$  au point de contact  $I$ , donner une deuxième équation du mouvement.
- 6- En appliquant le théorème de l'énergie cinétique déterminer une troisième équation du mouvement
- 7- Déterminer à partir du théorème de la résultante dynamique les composantes de la force de contact au point  $I$ . On pose  $\vec{R}_I = R_u \vec{u} + R_v \vec{v}$ .
- 8- On suppose que  $\varphi \ll 1$  ( $\varphi$  très petit). Quelle est la nature du mouvement du cerceau  $C_2$  dans le cas où  $\theta$  est constant. Que peut on conclure à propos de la réaction  $\vec{R}_I$  au point de contact  $I$ .

